

POWERED BY **Dialog**

Porous film or sheet useful for clothes - prepd. by inflation-moulding of polyolefin resin and drawing uniaxially.

Patent Assignee: MITSUBISHI CHEM CORP

Patent Family

Patent Number	Kind	Date	Application Number	Kind	Date	Week	Type
JP 7214685	A	19950815	JP 9410398	A	19940201	199541	B
JP 3507114	B2	20040315	JP 9410398	A	19940201	200419	

Priority Applications (Number Kind Date): JP 9410398 A (19940201)

Patent Details

Patent	Kind	Language	Page	Main IPC	Filing Notes
JP 7214685	A		8	B29D-007/01	
JP 3507114	B2		8	B29C-055/28	Previous Publ. patent JP 7214685

Abstract:

JP 7214685 A

A porous sheet or film is prepd. by inflation- moulding a compsn., and drawing uniaxially in the take-up direction. The compsn. comprises 100 pts. wt. of a polyolefin resin (A) with a density of 0.930 g/cub.cm or lower and a melt index of 2 g/10 min. or lower, 100-400 pts. wt. of a filler (B), 0.1-100 pts. wt. of a plasticiser (C) of formula (1), and 0.00021-0.1 pts. wt. of a radical generator (D). Formula (1)-P Ar = carboxylic acid residue or alcohol residue contg. aromatic gp.; B = multi-valent carboxylic acid residue or multi-valent alcohol residue which are at least two valent; R = aliphatic carboxylic acid residue or aliphatic alcohol residue; n = 1-8 number; m = 0-7 number. The bond between Ar and B and that between B and R are ester bonds. That is, in the case of Ar is a carboxylic acid residue, B is a multi-valent alcohol residue, and R is an aliphatic carboxylic acid residue. In the case of Ar is an alcohol residue, B is a multi-valent carboxylic acid residue, and R is an aliphatic alcohol residue. Also claimed is prodn. of the sheet or film. The compsn., after or while it is subjected to the conditions in which the radical generator is decomposed, is inflation moulded at a blow up ratio of 2-8. The resultant sheet or film is uni-axially drawn at a draw ratio of 1.2-8 in the take-up direction.

USE - The sheet or film is useful for one-use diapers, rain coats, and one-use sheets.

ADVANTAGE - The sheet or film has a high tearing resistance, a high tensile strength at breaking, and less irregularities in drawing.

Dwg.0/0

Derwent World Patents Index

© 2005 Derwent Information Ltd. All rights reserved.
Dialog® File Number 351 Accession Number 10415362

(19)日本国特許庁 (J P)

(12) 公 開 特 許 公 報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平7-214685

(43)公開日 平成7年(1995)8月15日

(51)Int.Cl.⁸

識別記号

庁内整理番号

F I

技術表示箇所

B 2 9 D 7/01

2126-4F

// B 2 9 K 23:00

審査請求 未請求 請求項の数5 O L (全 8 頁)

(21)出願番号 特願平6-10398

(22)出願日 平成6年(1994)2月1日

(71)出願人 000005968

三菱化学株式会社

東京都千代田区丸の内二丁目5番2号

(72)発明者 藤井 敏雄

岡山県倉敷市潮通三丁目10番地 三菱化成

株式会社水島工場内

(72)発明者 川合 豊

岡山県倉敷市潮通三丁目10番地 三菱化成

株式会社水島工場内

(72)発明者 山寺 誠

岡山県倉敷市潮通三丁目10番地 三菱化成

株式会社水島工場内

(74)代理人 弁理士 長谷川 暁司

(54)【発明の名称】 多孔性フィルム又はシート及びその製造方法

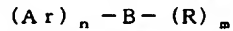
(57)【要約】

【目的】 通気性はあるが水滴を通さない微細孔を有するフィルムであって引裂強度に優れ、厚さムラのないフィルムを提供することを目的とする。

【構成】 特定のポリオレフィンに充填剤と特定の可塑剤とラジカル発生剤を配合し、特定の条件下に成形するもの。

【特許請求の範囲】

【請求項1】 密度 0.930 g/cm^3 以下、メルトインデックス 2 g/10分 以下のポリオレフィン樹脂
(A) 100重量部、充填剤 (B) 100~400重量



(式中、Arは芳香族基を有するカルボン酸残基又はアルコール残基を示し、Bは二価以上の多価カルボン酸残基又は多価アルコール残基を示し、Rは脂肪族カルボン酸残基又は脂肪族アルコール残基を示し、nは1~8及びmは0~7の数字を示す。但し、ArとB及びBとRの間の結合は、エステル結合を示す。すなわち、Arがカルボン酸残基の場合、Bは多価アルコール残基であり、且つRは脂肪族カルボン酸残基である。また、Arがアルコール残基の場合、Bは多価カルボン酸残基であり、且つRは脂肪族アルコール残基である。)

$$\text{引張破断点強度} [\text{g/cm}] \geq 5500 \times \text{フィルム厚み} [\text{mm}] \quad \cdots (2)$$

を満足し、且つ、引裂強度が下記(3)式

$$\text{引裂強度} [\text{g/枚}] \geq 1500 \times \text{フィルム厚み} [\text{mm}] \quad \cdots (3)$$

を満足することを特徴とする請求項1記載の多孔性フィルム。

【請求項3】 ラジカル発生剤 (D) の半減期1分となる分解温度が $130 \sim 300^\circ\text{C}$ であることを特徴とする請求項1又は2に記載の多孔性フィルム又はシート。

【請求項4】 ラジカル発生剤 (D) が、2, 5-ジメチル-2, 5-ビス (t-ブチルペルオキシ) -3-ヘキシンであることを特徴とする請求項1乃至3のいずれかに記載の多孔性フィルム又はシート。

【請求項5】 密度 0.930 g/cm^3 以下、メルトインデックス 2 g/10分 以下のポリオレフィン樹脂
(A) 100重量部、充填剤 (B) 100~400重量

部、請求項1の一般式(1)で示される可塑剤 (C) 0.1~100重量部、及びラジカル発生剤 (D) 0.0001~0.1重量部、からなる組成物を、ラジカル発生剤が分解する条件を経過させた後、またはさせながらブローアップ比2~8でインフレーション成形し、得られたフィルム又はシートをその引き取り方向に延伸倍率1.2~8倍として一軸延伸することを特徴とする多孔性フィルム又はシートの製造方法。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【産業上の利用分野】 本発明は、多孔性フィルム又はシート及びその製造方法に関する。詳しくは、ラジカル発生剤による変性と可塑剤との相乗作用により、面強度及び引裂き度が高く、しかもフィルムの延伸むらも無い、多孔性フィルム又はシート及びそれを製造する方法に関するものである。

【0002】

【従来の技術】 近年、水滴は通さないが、水蒸気等の気体を通過させる程度の微細孔を形成した多孔性の合成樹脂フィルムが衣料分野や医療分野等で用いられるように

部、下記一般式(1)で示される可塑剤 (C) 0.1~100重量部、

【数1】



及びラジカル発生剤 (D) 0.0001~0.1重量部、からなる組成物をインフレーション成形し、得られたフィルム又はシートをその引き取り方向に一軸延伸して得られることを特徴とする多孔性フィルム又はシート。

【請求項2】 厚さが 90μ 以下の多孔性フィルムであって、その縦方向及び横方向の剛軟度が共に 50 mm 以下で、透湿度が $1500\text{ g/m}^2 \cdot 24\text{ hr}$ 以上で、引張破断点強度が下記(2)式

【数2】

$$\text{引張破断点強度} [\text{g/cm}] \geq 5500 \times \text{フィルム厚み} [\text{mm}] \quad \cdots (2)$$

【数3】

$$\text{引裂強度} [\text{g/枚}] \geq 1500 \times \text{フィルム厚み} [\text{mm}] \quad \cdots (3)$$

なっている。これは、ムレを防止し、かつ液体を外に漏らさないと言う作用を有し、具体的には、使いすてオムツ、レインコート、使いすてシート等に用いられることが多い。

【0003】 この通気性を有する多孔性フィルム又はシートを製造する代表的な方法は、合成樹脂に無機充填剤、例えば炭酸カルシウム、タルク、クレー等を混入し、フィルム化した後延伸し、フィルムに細かい亀裂を生ぜしめる方法が挙げられる。このようにして得られる多孔性フィルムやシートは、異方性、特に縦方向(延伸方向)と横方向の引っ張り強度のバランス及び面強度などの物性に問題があった。

【0004】 本発明者らの一部は、先に、特定量の線状ポリエチレン、分岐状低密度ポリエチレン、ラジカル発生剤及び充填剤から成る組成物を成形、延伸することによって上記問題の解決された多孔性フィルム又はシートを製造する方法を提案した(USP5,015,521)。

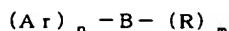
【0005】

【発明が解決しようとする課題】 本発明者らは、更に引裂強度、延伸ムラ、フィルム厚みの不均一性が改善されたフィルムやシートを提供すべく鋭意検討した。

【0006】

【課題を解決するための手段】 本発明者等は、上記の課題を解決するため、組成、成形方法等につき種々検討を行なった結果、特殊の可塑剤を添加すること及びラジカル発生剤を用いることにより課題を解決し得ることを見出し、本発明を完成した。すなわち、本発明の要旨は、密度 0.930 g/cm^3 以下、メルトインデックス 2 g/10分 以下のポリオレフィン樹脂 (A) 100重量部、充填剤 (B) 100~400重量部、下記一般式(1)で示される可塑剤 (C) 0.1~100重量部、

【0007】



【0008】(式中、Arは芳香族基を有するカルボン酸残基又はアルコール残基を示し、Bは二価以上の多価カルボン酸残基又は多価アルコール残基を示し、Rは脂肪族カルボン酸残基又は脂肪族アルコール残基を示し、nは1~8及びmは0~7の数字を示す。但し、ArとB及びBとRの間の結合は、エステル結合を示す。即ち、Arがカルボン酸残基の場合、Bは多価アルコール残基であり、且つRは脂肪族カルボン酸残基である。また、Arがアルコール残基の場合、Bは多価カルボン酸残基であり、且つRは脂肪族アルコール残基である。)及びラジカル発生剤(D)0.0001~0.1重量部、からなる組成物をインフレーション成形し、得られたフィルム又はシートをその引き取り方向に一軸延伸して得られることを特徴とする多孔性フィルム又はシート及びその製造方法に存する。

【0009】以下に本発明を更に詳細に説明する。ポリオレフィン樹脂(A)はエチレンもしくはプロピレンのホモポリマー又はエチレンもしくはプロピレンと他のモノマー(炭素数4以上の二重結合を分子内に1個以上有する化合物)とのコポリマーからなる密度(ρ)0.930g/cm³以下、メルトインデックス(MI)2g/10分以下のポリオレフィン系熱可塑性樹脂、たとえば低密度ポリエチレン、線状低密度ポリエチレン、エチレン-酢酸ビニル共重合体、密度0.910以下の超低密度ポリエチレン、ポリプロピレン、エチレン-プロピレン共重合体、エチレン-プロピレン-ジエン共重合体、エチレン-メタアクリル酸エステルもしくはこれらの混合物等いずれでも良いが、好ましくは密度0.91~0.95g/cm³の線状低密度ポリエチレン50~100重量部と密度0.91g/cm³未満のエチレン- α -オレフィン共重合体50~0重量部とからなる密度0.930g/cm³以下、特に、0.900~0.925g/cm³、MI2以下、特に、0.1~1.5のポリオレフィン系熱可塑性樹脂である。

【0010】線状低密度ポリエチレンは、エチレンと他の α -オレフィンとの共重合体であり、例えばエチレンと、その4~17重量%程度、好ましくは5~15重量%程度の1-ブテン、1-ヘキセン、1-オクテン、1-ドセン、4-メチル-1-ペンテン等の他の α -オレフィンとを、中低圧法高密度ポリエチレン製造に用いられるチーグラー型触媒又はフィリップス型触媒を用いて共重合することにより製造される。

【0011】上記エチレン- α -オレフィン共重合体としては、通常、エチレンと炭素数3以上の α -オレフィンとの共重合体であって、その密度が0.91g/cm³未満のものが好ましく、より好ましくは0.85~0.90g/cm³のものである。エチレンと共重合させる炭素数3以上の α -オレフィンとしてはプロピレ

【数4】

... (1)

ン、1-ブテン、1-ペンテン、1-ヘキセン、4-メチル-1-ペンテン等が挙げられ、これらと共に1,4-ヘキサジエン、ジシクロペンタジエン、エチリデンノルボルネン等の非共役ジエンを使用することもできる。

【0012】上記エチレン- α -オレフィン共重合体は、チーグラー型触媒、中でもオキシ三塩化バナジウム、四塩化バナジウム等のバナジウム化合物と有機アルミニウム化合物とからなる触媒を用いて、エチレンと α -オレフィンとを共重合させることにより製造することができ、共重合体中のエチレン含有量が40~90モル%の範囲であり、 α -オレフィンの含有量が10~60モル%の範囲であるのが望ましい。上記エチレン- α -オレフィン共重合体の市販品としては例えば、CdF Chimie E. P. 社のNORSOFLEX (FW1600, FW1900, MW1920, SMW2440, LW2220, LW2500, LW2550); 日本ユニカー社のフレックスレジ (DFDA1137, DFDA1138, DEFD1210, DEFD9042); 三井石油化学社のタフマー (A4085, A4090, P0180, P0480)、日本合成ゴム社のJSR-EP (EP02P, EP07P, EP57P)などが挙げられる。

【0013】単独もしくは混合物であるポリオレフィン樹脂(A)の密度(ρ)は0.930g/cm³より大きいと、可塑性とラジカル発生剤の相乗効果が小さく引裂強度が向上しない。またMIは2g/10分より大きいと、フィルムの引裂強度が低下し、また成形安定性が低下する。

【0014】本発明方法においてメルトインデックス(MI)とはJIS K 6760の引用規格であるJIS K 7210の表1の条件4に準拠して測定した値である。なお、ポリオレフィン樹脂には、常法に従い、熱安定剤、紫外線安定剤、顔料、帯電防止剤、蛍光剤等を添加しても差支えない。

【0015】次に成分(B)の充填剤としては、無機及び有機の充填剤が用いられる。無機充填剤としては、炭酸カルシウム、タルク、クレー、カオリン、シリカ、珪藻土、炭酸マグネシウム、炭酸バリウム、硫酸マグネシウム、硫酸バリウム、硫酸カルシウム、水酸化アルミニウム、酸化亜鉛、水酸化マグネシウム、酸化カルシウム、酸化マグネシウム、酸化チタン、アルミナ、マイカ、アスベスト粉、ガラス粉、シラスパルーン、ゼオライト、珪酸白土等が使用され、特に炭酸カルシウム、タルク、クレー、シリカ、珪藻土、硫酸バリウム等が好適である。

【0016】有機充填剤としては、木粉、パルプ粉等のセルロース系粉末等が使用される。これらは単独で又は混合して用いられる。充填剤の平均粒径としては、30

μm 以下のものが好ましく、 $10\mu\text{m}$ 以下のものが更に好ましく、 $0.7\sim 5\mu\text{m}$ のものが最も好ましい。粒径が大きすぎると延伸物の気孔の緻密性が悪くなり、又粒径が小さすぎると、樹脂への分散性が悪く、成形性も劣る。

【0017】充填剤の表面处理は、樹脂への分散性、更

$$(\text{Ar})_n - \text{B} - (\text{R})_m$$

【0019】(式中、Arは芳香族基を有するカルボン酸残基又はアルコール残基を示し、Bは二価以上の多価カルボン酸残基又は多価アルコール残基を示し、Rは脂肪族カルボン酸残基又は脂肪族アルコール残基を示し、nは1~8及びmは0~7の数字を示す。但し、ArとB及びBとRの間の結合は、エステル結合である。即ち、Arがカルボン酸残基の場合、Bは多価アルコール残基であり、且つRは脂肪族カルボン酸残基である。また、Arがアルコール残基の場合、Bは多価カルボン酸残基であり、且つRは脂肪族アルコール残基である。)で示されるエステル化合物が用いられる。

【0020】上記一般式(1)中のArはフェニル基、トリル基、キシリル基、ピフェニル基及びベンジル基等の芳香族基を持つ。該芳香族基を有するカルボン酸残基単位又はアルコール残基単位を導入するための原料化合物としては、具体的にはフェノール、エチルフェノール、ノニルフェノール、クレゾール(o, m, p)、キシレノール、ベンジルアルコール、安息香酸等が挙げられる。

【0021】また、一般式(1)中のBは二価以上の多価カルボン酸残基又は多価アルコール残基を示す。二価以上の多価カルボン酸残基単位を導入するための原料化合物としては、フタル酸(その無水物も含む)、イソフタル酸、テレフタル酸、トリメリット酸(その無水物も含む)、ピロメリット酸(その無水物も含む)等の芳香族カルボン酸、コハク酸(その無水物も含む)、グルタル酸、アジピン酸、アゼライン酸、セバシン酸等の脂肪族カルボン酸、クエン酸、リンゴ酸等の混合カルボン酸等が挙げられる。また、二価以上の多価アルコール残基単位を導入するための原料化合物としては、例えば、エチレングリコール、ジエチレングリコール、プロピレングリコール(1, 2-, 1, 3-)、ジプロピレングリコール、ブチレングリコール(1, 2-, 1, 3-, 1, 4-)、ペンタンジオール(1, 5-, 3-メチル-1, 5-, 2, 2, 4-トリメチル-1, 3-)、ヘキサンジオール、ネオペンチルグリコール、トリメチロールエタン、トリメチロールプロパン、ペンタエリスリトール、ジペンタエリスリトール、トリペンタエリスリトール、グリセリン、ジグリセリン等が挙げられる。

【0022】さらに、上記一般式(1)中のRは脂肪族カルボン酸残基、又は脂肪族アルコール残基を示す。該脂肪族カルボン酸残基としては1価のものが好適に用いられ、該カルボン酸残基単位を導入するための原料化合

には延伸性の点で、実施されている事が好ましく、脂肪酸又はその金属塩での処理が好ましい結果を与える。さらに本発明で用いられる特定の構造を有する成分(C)の可塑剤としては、一般式(1)

【0018】

【数5】

(1)

物としては、例えば、酢酸、プロピオン酸、酪酸、吉草酸、カプリル酸、エナント酸、カブロン酸、カプリン酸、ウンデシル酸、ラウリル酸、トリデシル酸、ミリスチン酸、ペンタデシル酸、ステアリン酸等が挙げられる。また、脂肪族アルコール残基としては1価のものが好適に用いられ、該アルコール残基単位を導入するための原料化合物としては、例えば、メチルアルコール、エチルアルコール、プロピルアルコール、ブチルアルコール、イソブチルアルコール、アミルアルコール、ヘキシルアルコール、ヘプチルアルコール、オクチルアルコール、ノニルアルコール、デシルアルコール、ウンデシルアルコール、ラウリルアルコール、ミンスチルアルコール、セチルアルコール、ステアリルアルコール等があげられる。さらに、2, 2, 4-トリメチル-1, 3-ペンタンジオールモノイソブチレート等の、二価以上のアルコールであってもフリーな水酸基が1個で他はカルボン酸のエステル体となっているものも用いることができる。

【0023】上記一般式(1)で示される化合物は単独でまたは二種以上を混合して使用することができる。次に、本発明に使用される成分(D)のラジカル発生剤としては、半減期1分となる分解温度が $130\sim 300^\circ\text{C}$ で、好ましくは、 $160\sim 260^\circ\text{C}$ の範囲のものが好ましく、例えばジクミルベルオキシド、2, 5-ジメチル-2, 5-ジ(t-ブチルベルオキシ)ヘキサン、2, 5-ジメチル-2, 5-ビス(t-ブチルベルオキシ)-3-ヘキシン、 α, α' -ビス(t-ブチルベルオキシ)イソプロピルベンゼン、ジペンゾイルベルオキシド、ジ-t-ブチルベルオキシド、2, 5-ジメチルヘキサン-2, 5-ジハイドロパーオキシド等の過酸化化合物が挙げられる。最も好ましくは、2, 5-ジメチル-2, 5-ビス(t-ブチルベルオキシ)-3-ヘキシンが挙げられる。

【0024】本発明においては、ポリオレフィン樹脂(A)100重量部に対して充填剤(B)100~400重量部、好ましくは、120~300重量部、特に、130~250重量部、可塑剤(C)1~100重量部、好ましくは、2~50重量部、特に、2~30重量部、及びラジカル発生剤(D)0.0001~0.1重量部、好ましくは、0.0005~0.07重量部、特に、0.005~0.05重量部の範囲で用いる。

【0025】充填剤(B)の割合が100重量部に満たないと、延伸したフィルムに気孔が充分形成されず、多

孔化度が低くなる。また、充填剤の割合が400重量部を超えると混練性、分散性、フィルム又はシート成形性が劣り、更に延伸物の表面強度が低下する。可塑剤

(C)は0.1重量部よりも少ないと、引裂強度向上の効果が無く、100重量部より多いと、混練性、分散性が悪化し、フィルム成形性の低下、延伸性を確保できない。

【0026】ラジカル発生剤(D)は0.0001~0.1重量部の範囲から選ばれ、この範囲よりも少ない場合は可塑剤との相乗効果による引裂強度の向上は得られず、またこの範囲よりも多い場合はメルトインデックスが低くなり過ぎて、フィルム成形時に膜切れが起りやすく、かつフィルム表面に肌荒れが生起するので好ましくない。

【0027】本発明においては、ポリオレフィン樹脂(A)、充填剤(B)、可塑剤(C)、及びラジカル発生剤(D)を、通常は、例えば次の1又は2の方法により前記の量比で混合し、次いで混練してペレット化した後、インフレーション成形して未延伸フィルムとする。方法1：ポリオレフィン樹脂、充填剤、可塑剤及び、ラジカル発生剤を混合し、押出機、バンバリーミキサー等の混練機を用いて混練した後、ペレット化し、このペレットを用いてインフレーション成形する。方法2：ポリオレフィン樹脂に、多量のラジカル発生剤0.3~2% (3000~20000ppm)程度を配合し、ラジカル発生剤がポリオレフィンと殆ど反応しない温度で、しかもポリオレフィンの融点以上の温度において熔融混練してペレット状としたマスターバッチを予め調製し、このマスターバッチを、ポリオレフィン樹脂、充填剤及び可塑剤と混合し、混練した後ペレット化し、このペレットを用いてインフレーション成形する。

【0028】上記1又は2に示す方法に従って、ポリオレフィン樹脂をラジカル発生剤と共に加熱下(好ましくはラジカル発生剤の半減期が10分となる温度以上の温度で)混練処理すると、ラジカル発生剤による架橋反応が生じポリオレフィンが分子間カップリングして高分子量成分が増加し、かつメルトインデックスの低下した変性ポリマーが得られる。この変性ポリマーは、変性前のポリマーに比べてインフレーション成形時に横方向の配向がかり易く、このようにして得られたフィルムは、これを延伸処理した場合に、引張り強度及び衝撃強度が著しく向上する。

【0029】ポリオレフィン樹脂、可塑剤、ラジカル発生剤及び充填剤を混合するには、ドラム、タンブラー型混合機、リボンブレンダー、ヘンシェルミキサー、スーパーミキサー等が使用されるが、ヘンシェルミキサーのような高速攪拌型の混合機が望ましく、ポリエチレンは通常10~150メッシュ、特に20~60メッシュのパウダーの形態で供給するのが好ましい。得られた混合

$$\text{引張破断点強度} [g/cm] \geq 5500 \times \text{フィルム厚み} [mm] \cdots (2)$$

物の混練は、例えばスクリュウ押出機、二軸スクリュウ押出機、ミキシングロール、バンバリーミキサー、二軸型混練機等の周知の混練装置を用いて実施される。

【0030】本発明においては、上記で得た配合物からインフレーション法により通常、厚さ10~200 μ の未延伸フィルム或いは厚さ200~400 μ の未延伸シートを成形し、次いでこの未延伸フィルム又はシートを延伸処理する。インフレーション成形は、通常、ブローアップ比(BUR)を2~8で成形する。

【0031】好ましくは、ブローアップ比3~6、フロストラインの高さをダイの環状スリットの直径の2~50倍にする。さらに好ましくはフロストラインの高さをダイの環状スリットの直径の5~20倍の範囲の条件下で行なわれる。ブローアップ比が上記範囲よりも低いとフィルムの引張り強度及び衝撃強度が低下し、上記範囲よりも高いとバブルの成形安定性が低下するので上記範囲で行うのがよい。また、フロストラインの高さが上記範囲よりも低いとフィルムの引張り強度が低下し、上記範囲よりも高いとバブルの成形安定性が低下するので上記範囲で行うのがよい。

【0032】インフレーション法により成形された未延伸フィルム又はシートは、次いで縦方向(フィルムの引き取り方向)に一軸延伸される。一軸延伸には通常ロール延伸法が採用されるが、チューブラー延伸法で一軸方向(引き取り方向)を強調させた形であってもよい。また、延伸処理は一段でも二段以上の多段でも差支えない。

【0033】延伸処理は樹脂組成物の融点より100℃低い温度から融点より20℃低い温度の範囲、特に樹脂組成物の融点より90℃低い温度から融点より50℃低い温度の範囲で実施するのが好ましく、この範囲より低い温度ではフィルムに延伸斑が発生し、またこの範囲より高い温度ではフィルムの多孔性が低下する傾向がある。

【0034】延伸倍率は1.2~8倍であることが好ましい。なお、一軸延伸後に熟処理すればフィルムの寸法精度を安定化することができ、また公知のコロナ処理、フレーム処理等の表面処理を施すこともできる。かくして得られる本発明の多孔性フィルム又はシートは、面強度及び引裂強度が高く、しかも、延伸ムラがないので好適に使用できる。特に、厚さが100 μ 以下、好ましくは、15~50 μ の多孔性フィルムの場合、縦方向及び横方向の剛軟度が共に50mm以下、好ましくは、10~35mmで、透湿度が1500g/m²・24hr以上、好ましくは、2500~5000g/m²・24hrで、引張破断点強度が下記(2)式

【0035】

【数6】

【0036】好ましくは(2')式、
【0037】

【数7】

引張破断点強度 $[g/cm] \geq 6700 \times \text{フィルム厚み} [mm] \cdots (2')$

【0038】を満足し、且つ、引裂強度が下記(3)式 【数8】

【0039】

引裂強度 $[g/枚] \geq 1500 \times \text{フィルム厚み} [mm] \cdots (3)$

【0040】好ましくは(3')式 【数9】

【0041】

引裂強度 $[g/枚] \geq 1800 \times \text{フィルム厚み} [mm] \cdots (3')$

【0042】を満足するようなフィルムが得られるので
好ましい。

【0043】

【実施例】以下本発明を実施例について更に詳細に説明
するが、本発明はその要旨を超えない限りこれ等の実施
例に限定されるものではない。実施例1

(1) 線状低密度ポリエチレン {メルトインデックス
(MI): 1.0 g/10分、流動比: 19、密度
(ρ): 0.921 g/cm³、共重合成分: 1-ブテ
ン、共重合量: 10重量%、融点: 120℃) を40メ
ッシュのパウダーに粉碎したものを80重量部とエチレ
ン-プロピレン共重合体 (EPR、日本合成ゴム社製E
P07P, MI: 0.4 g/10分、 ρ : 0.86 g/
cm³) を同じく40メッシュのパウダーに粉碎したも
のを20重量部とをヘンシェルミキサー中で攪拌混合し
た。得られた重合体組成物のMIは0.8 g/10分密
度は0.909 g/cm³であった。次いでこれに下記
表2に示す可塑剤Aを4重量部とラジカル発生剤2, 5-
ジメチル-2, 5-ビス (t-ブチルペルオキシ) -
3-ヘキシンを0.02重量部攪拌しながら添加混合し
た。

【0044】更に炭酸カルシウム (平均粒径1.2 μ
m、脂肪酸処理) を200重量部添加し、攪拌混合し
た。かくして得られた混合物を、二軸混練機DSM-6
5 (Double Screw Mixer、日本製鋼
所 (株) 製) を用いて混練し、造粒した。これを40m
m ϕ 押出機によりインフレーション成形し、厚さ70 μ
mのフィルムに製膜した。押出条件は下記のとおり。

【0045】

【表1】

シリンダー温度: 170-190-210-230℃
ヘッド、ダイス温度: 200℃
ダイス直径: 100mm
引取速度: 8m/min
ブローアップ比: 3
フロストライン高さ: 700mm
折り径: 471mm

【0046】かくして得られたフィルムを引取方向にス
リットしたものをロール延伸機により一軸延伸を行っ
た。延伸条件は下記のとおりとした。

【0047】

【表2】延伸温度: 60℃

延伸倍率: 2.0倍

延伸後速度: 11.0m/min

延伸後のフィルム厚み: 30 μ m

【0048】物性評価は下記によって行ない結果を表1
に示した。

1) 透湿度: ASTM E26-66 (E) に準ずる。
2) 引裂強度: JIS P 8116に準じ、フィルムの
引取方向を測定し、1枚当りの強度をgで求める。
3) 引張破断点強度: JIS L1085-1977に
準じ、10mm (幅) \times 100mm (長さ) の試験片を
用い、引張速度300mm/minで測定した。

【0049】

4) 成形性: 目視により次の基準により判定した。

◎ : バブル安定、ダイライン無し

○ : バブル安定、ダイライン有

△ : フィルム幅変動

× : 成形不可

【0050】5) 柔軟性: 手の感触で、次の基準により
判定した。

◎ : 極めて柔らかい

○ : 柔らかい

△ : 少し硬い

× : 硬い

【0051】6) 延伸性

◎ : 切断なし、均一延伸、延伸ムラなし

○ : 切断なし、延伸ムラ、殆どなし

△ : 切断なし、延伸ムラ、ややあり

× : 切断又は延伸ムラ大

【0052】実施例2

実施例1で用いた線状低密度ポリエチレン80重量部、
エチレン-ブテン-ラバー (三井石油化学社製、タフマ
ーA4085, MI: 3.6 g/10分、 ρ : 0.88
g/cm³) (タフマーは商品名) を20重量部 (これ
らを混合したときの組成物の密度は0.913 g/cm³
で、MIは1.3 g/10分である。)、下記に示す
可塑剤Aを6重量部、ラジカル発生剤として2, 5-ジ
メチル-2, 5-ビス (t-ブチルペルオキシ) -3-
ヘキシンを0.03重量部、炭酸カルシウムを200重
量部用いた。成形条件のうち、フロストライン高さを8
00mmとしたほかは実施例1と同様にしてフィルムを

得た。評価結果を表1に示す。

【0053】実施例3

実施例1で用いた線状低密度ポリエチレンを100重量部、可塑剤Aを4重量部、実施例1で用いたと同じラジカル発生剤0.03重量部、炭酸カルシウムを200重量部用いた。成形条件のうち、フロストライン高さを600mmとしたほかは実施例1と同様にしてフィルムを得た。評価結果を表1に示す。

【0054】実施例4

ラジカル発生剤の種類を2,5-ジメチル-2,5ジ(1-ブチルペルオキシ)ヘキサンとしたほかは実施例1と同様にしてフィルムを得た。評価結果を表1に示す。

【0055】

【表3】

表 1

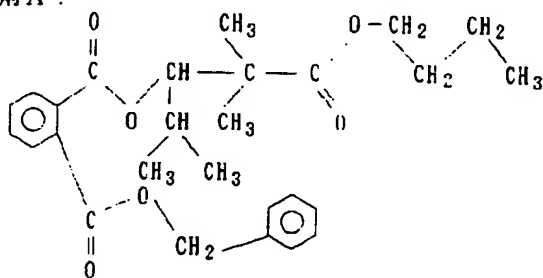
	可塑剤 (重量部)	ラジカル発生剤 (重量部)	フロスト ライン (mm)	透 湿 度 (g/m ² /24hr)	引裂強度 (g/1枚)	引張切断 点強度 (g/cm)	成形性	柔軟性	延伸性
実施例1	A (4)	2,5-ジメチル-2,5-ビス (1-ブチルペルオキシ) -3-ヘキシン (0.02)	700	3800	60	300	◎	◎	◎
実施例2	A (6)	2,5-ジメチル-2,5-ビス (1-ブチルペルオキシ) -3-ヘキシン (0.03)	800	3100	66	310	◎	◎	◎
実施例3	A (4)	2,5-ジメチル-2,5-ビス (1-ブチルペルオキシ) -3-ヘキシン (0.03)	600	3200	56	318	◎	◎	◎
実施例4	A (4)	2,5-ジメチル-2,5-ジ (1-ブチルペルオキシ) ヘキサン (0.02)	800	3650	58	295	◎	◎	◎

【0056】

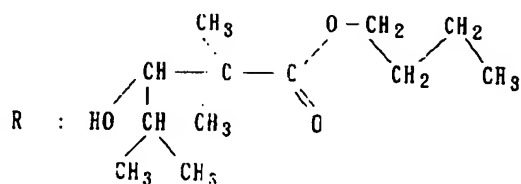
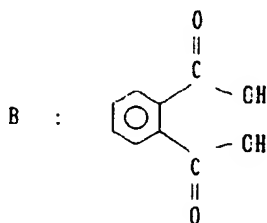
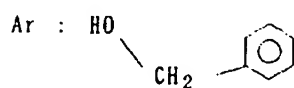
【表4】

表 2

可塑剤 A :



一般式 (1)



n : 1

m : 1

【0057】

【発明の効果】本発明の多孔性フィルムは、特に引裂強度及び引張破断強度に優れ、しかも延伸ムラが少な

く、使いすてオムツ、レインコート、使いすてシート等の用途に有利に使用できる。